(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開2002-156025

(P2002-156025A)

(43)公開日 平成14年5月31日(2002.5.31)

(51) Int.Cl.7		識別記号		FΙ				Ť	-73-}*(参考)
F16H	55/06			F1	6 H	55/06			3 D 0 3 3
B62D	5/04			B6	2 D	5/04			3 J O O 9
C 0 8 J	5/08	CFG		CO	8 J	5/08		CFG	3 J O 3 O
F16H	1/14			F1	6 H	1/14			4F072
	1/16					1/16		· Z	
			審査請求	未請求	前才	≷項の数13	OL	(全 11 頁)	最終頁に続く
(21)出願番号		特願2001-203794(P200	1-203794)	(71)出願人 000001247 光洋精工株式会社					
(22)出顧日		平成13年7月4日(2001.7.4)		(72)	発明:			中央区南船場	3丁目5番8号
(31)優先権主張番号		特顧2000-271302 (P2000-271302)				大阪府	大阪市	中央区南船場	三丁目5番8号
(32)優先日		平成12年9月7日(2000.9.7)				光洋精	工株式	会社内	
(33)優先権主張国		日本 (JP)		(72)	発明	者 新井	大和		
						大阪府	大阪市	中央区南船場	三丁目5番8号
						光洋精	工株式	会社内	
				(74)	代理.	人 100095	429		
				1		弁理士	根本	進	
		1							
		·							具数百に始く

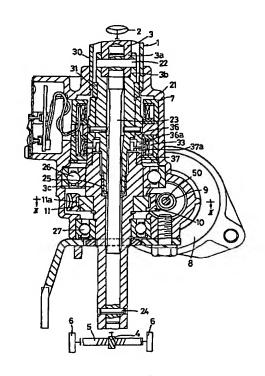
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 電動パワーステアリング装置

(57)【要約】

【課題】操舵補助力発生用電動アクチュエータの回転を 伝達する合成樹脂製ウォームホイールの強度を向上し、 その電動アクチュエータの高出力化を可能にし、そのウ ォームホイールを小径化して省スペース化を図ることが できる電動パワーステアリング装置を提供する。

【解決手段】操舵補助力発生用電動アクチュエータ8の回転をウォーム9とウォームホイール10を介して車輪6に伝達する。そのウォームホイール10は合成樹脂材製とされる。そのウォームホイール10の蟻酸法による相対粘度は100以上、300以下とされる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】操舵補助力発生用電動アクチュエータの回転を、ウォームと、このウォームに噛み合うウォームホイールとを介して車輪に伝達する電動パワーステアリング装置において、そのウォームホイールは合成樹脂材により成形され、その成形されたウォームホイールの蟻酸法による相対粘度は100以上、300以下とされていることを特徴とする電動パワーステアリング装置。

1

【請求項2】前記合成樹脂材は無垢材である請求項1 に記載の電動パワーステアリング装置。

【請求項3】前記合成樹脂材に強化繊維が充填され、その強化繊維の合成樹脂材に対する充填割合は5重量%以上、10重量%未満とされている請求項1に記載の電動パワーステアリング装置。

【請求項4】そのウォームホイールは前記合成樹脂材から射出成形される請求項1~3の中の何れかに記載の電動パワーステアリング装置。

【請求項5】そのウォームホイールは金属製スリーブに一体化され、そのウォームホイールは、その金属製スリーブが挿入された状態の成形型内に合成樹脂材が注入されるととにより成形され、その金属製スリーブにおけるウォームホイールとの接合部に、そのウォームホイールの歯列が沿う円と同心の円に沿う歯列が形成され、そのウォームホイールを構成する合成樹脂材が、その金属製スリーブに形成された歯の間の凹部内に充填されることで、そのウォームホイールと金属製スリーブとの軸中心の相対回転変位が阻止され、そのスリーブにおける歯のモジュールはウォームホイールの歯のモジュールよりも小さくされる請求項4に記載の電動パワーステアリング装置。

【請求項6】そのウォームホイールを構成する合成樹脂材が、その金属製スリーブに形成された凹部内に充填されることで、そのウォームホイールと金属製スリーブとの相対回転変位が阻止され、その金属製スリーブにおける凹部の開口の最小幅は1mm以上、4mm以下とされ、その金属製スリーブにおける凹部の深さ寸法は4mm以下とされている請求項5に記載の電動パワーステアリング装置。

【請求項7】操舵補助力発生用電動アクチュエータの回転を、ベベルギヤまたはハイポイドギヤにより構成される駆動ギヤと、そのベベルギヤに噛み合うベベルギヤまたはそのハイポイドギヤに噛み合うハイポイドギヤにより構成される従動ギヤとを介して車輪に伝達する電動パワーステアリング装置において、その従助ギヤは合成樹脂材により成形され、その成形された従助ギヤの蟻酸法による相対粘度は100以上、300以下とされていることを特徴とする電動パワーステアリング装置。

【請求項8】前記合成樹脂材に強化繊維が充填され、その強化繊維の合成樹脂材に対する充填割合は5重量%以上、60重量%以下とされていることを特徴とする請求

項7 に記載の電動パワーステアリング装置。

【請求項9】前記合成樹脂材は無垢材である請求項7に 記載の電動パワーステアリング装置。

【請求項10】前記従助ギヤは前記合成樹脂材から射出成形される請求項7~9の中の何れかに記載の電助パワーステアリング装置。

【請求項11】その従動ギヤは金属製スリーブに一体化され、その従動ギヤは、その金属製スリーブが挿入された状態の成形型内に合成樹脂材が注入されることにより成形され、その金属製スリーブにおける従助ギヤとの接合部に、その従助ギヤの歯列が沿う円と同心の円に沿う歯列が形成され、その従助ギヤを構成する合成樹脂材が、その金属製スリーブに形成された歯の間の凹部内に充填されることで、その従助ギヤと金属製スリーブとの軸中心の相対回転変位が阻止され、そのスリーブにおける歯のモジュールは従助ギヤの歯のモジュールよりも小さくされる請求項10に記載の電動パワーステアリング装置。

【請求項12】その従助ギヤを構成する合成樹脂材が、その金属製スリーブに形成された凹部内に充填されることで、その従助ギヤと金属製スリーブとの相対回転変位が阻止され、その金属製スリーブにおける凹部の開口の最小幅は1mm以上、4mm以下とされ、その金属製スリーブにおける凹部の深さ寸法は4mm以下とされている請求項11に記載の電動パワーステアリング装置。 【請求項13】前記合成樹脂材はナイロン系合成樹脂材である請求項1~12の中の何れかに記載の電動パワーステアリング装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

30

【発明の属する技術分野】本発明は、操舵補助力発生用 電動アクチュエータの回転を、ウォーム、ベベルギヤ、 またはハイポイドギヤにより構成される駆動ギヤと、こ の駆動ギヤに噛み合うウォームホイール、ベベルギヤ、 またはハイポイドギヤにより構成される従動ギヤを介し て車輪に伝達する電動パワーステアリング装置に関す る。

[0002]

【従来の技術】軽自動車や小型自動車においては、操舵補助力発生用電動アクチュエータの回転を駆動ギヤと従動ギヤを介して車輪に伝達する電動パワーステアリング装置が用いられ、その従動ギヤを合成樹脂材製とすることで軽量化および低騒音化が図られている。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】近年、環境問題に対処するために車両の低燃費化が要望されていることから、大型自動車に用いられる電動パワーステアリング装置においても、その従助ギヤを合成樹脂材製とすることが要望されている。そのためには、その電動アクチュエータを軽自動車に比べて高出力化する必要があるため、その

3

電動アクチュエータの回転を減速する従動ギヤの歯元強度を向上する必要がある。さらには、その従助ギヤの疲労強度、バックラッシ増加特性を向上すること望まれる。そのバックラッシ増加特性は、駆助ギヤと従助ギヤをかみあわせた状態で規定の負荷で回転させ、規定の回転数を終えた後のバックラッシ増加量のことで、そのバックラッシが過大になると歯打ち音が大きくなるという問題がある。

【0004】しかし、従来の合成樹脂材製従助ギヤは、 電助アクチュエータの高出力化に耐え得る十分な歯元強 10 度がなく、疲労強度、バックラッシ増加特性も十分なも のではなかった。

[0005]

【課題を解決するための手段】本件第1発明は、操舵補 助力発生用電動アクチュエータの回転を、ウォームと、 とのウォームに噛み合うウォームホイールとを介して車 輪に伝達する電動パワーステアリング装置において、そ のウォームホイールは合成樹脂材により成形され、その 成形されたウォームホイールの蟻酸法による相対粘度は 100以上、300以下とされていることを特徴とす る。本件第1発明の構成によれば、電動アクチュエータ の回転を伝達するウォームホイールを合成樹脂材製とす ることで軽量化および低騒音化を図ることができ、且 つ、その合成樹脂材により成形されたウォームホイール の蟻酸法による相対粘度を100以上とすることでウォ ームホイールの歯元強度を向上でき、その相対粘度を3 00以下とすることで成形性を確保できる。本件第1発 明は以下の知見に基づくものである。金属材製ギヤに適 用される一般的な理論計算式によれば、ギヤの歯元強度 はギヤ材料の引っ張り強度、曲げ強度に相関する。しか し、合成樹脂材製ウォームホイールの場合、歯元強度は 材料の引っ張り強度、曲げ強度に相関しない。事実、引 っ張り強度や曲げ強度を向上するために合成樹脂材に強 化繊維を充填した場合、その充填量が過大になると、充 填しなかった場合よりも歯元強度は低下した。これは、 合成樹脂材製ウォームホイールの歯元強度は、合成樹脂 材の弾性に基づく歯に作用する面圧の緩和と、合成樹脂 材の強度とのバランスによって定まるためである。そし て、その合成樹脂材の粘度を増加させることにより歯元 強度を向上できることを新たに見出して本件第1発明を なすに至った。すなわち、合成樹脂材製ウォームホイー ルの相対粘度を本件第1発明では従来よりも大きな10 0以上の値とすることでウォームホイールの歯元強度を 増大させ、これにより疲労強度、バックラッシ増加特性 も向上させた。また、本件第1発明では合成樹脂材製ウ ォームホイールの相対粘度を300以下とすることで成 形性を確保できる。

【0006】本件第1発明における前記合成樹脂材は無合うべベルギヤまたはそのハイポイドギヤに噛み合うハ 垢材であるのが好ましい。とれにより、そのウォームホイボイドギヤにより構成される従助ギヤとを介して車輪 イールに噛み合うウォームの摩耗を、そのウォームを熱50 に伝達する電動パワーステアリング装置において、その

処理するととなく防止できる。

【0007】本件第1発明における前記合成樹脂材に強 化繊維が充填され、その強化繊維の合成樹脂材に対する 充填割合は5重量%以上、10重量%未満とされている のが好ましい。その強化繊維の充填により、その合成樹 脂材の吸水や熱による寸法変化を防止してウォームホイ ールの寸法安定性を向上できる。この際、ウォームを摩 耗防止のため熱処理して硬化させるのが好ましい。その 強化繊維の合成樹脂材に対する充填割合を10重量%未 満とすることで、合成樹脂材の弾性に基づく歯に作用す る面圧の緩和を確保し、ウォームホイールの歯元強度の 低下を防止でき、5重量%以上とすることで、その合成 樹脂材中に強化繊維を均一に分散させることができる。 【0008】そのウォームホイールは金属製スリーブに 一体化され、そのウォームホイールは、その金属製スリ ーブが挿入された状態の成形型内に合成樹脂材が注入さ れることにより成形され、その金属製スリーブにおける ウォームホイールとの接合部に、そのウォームホイール の歯列が沿う円と同心の円に沿う歯列が形成され、その ウォームホイールを構成する合成樹脂材が、その金属製 スリーブに形成された歯の間の凹部内に充填されること で、そのウォームホイールと金属製スリーブとの軸中心 · の相対回転変位が阻止され、そのスリーブにおける歯の モジュールはウォームホイールの歯のモジュールよりも 小さくされるのが好ましい。そのスリーブの外周におけ る歯のモジュールが従動ギヤの歯のモジュールよりも小 さくされることで、電動アクチュエータの回転力をウォ ームホイールの歯で受けると同時にスリーブの歯でも受 けることができる。この場合、そのウォームホイールを 構成する合成樹脂材が、その金属製スリーブに形成され た凹部内に充填されることで、そのウォームホイールと 金属製スリーブとの相対回転変位が阻止され、その金属 製スリーブにおける凹部の開口の最小幅は1mm以上、 4mm以下とされ、その金属製スリーブにおける凹部の 深さ寸法は4mm以下とされているのが好ましい。これ により合成樹脂材製のウォームホイールと金属製スリー ブとを一体化し、その金属製スリーブを介してウォーム ホイールを回転体の外周に圧入したりキー等を介して強 固に固定することが可能になる。その凹部の開口寸法の 最小幅が1mm以上とされることで、成形時における合 成樹脂材の流動性を確保して凹部内に確実に合成樹脂材 を充填でき、その凹部の開口寸法の最小幅と深さ寸法が 4mm以下とされることで、ボイド発生を防止して強度 低下を阻止できる。

【0009】本件第2発明は、操舵補助力発生用電動アクチュエータの回転を、ベベルギヤまたはハイポイドギヤにより構成される駆動ギヤと、そのベベルギヤに噛み合うバベルギヤまたはそのハイポイドギヤに噛み合うハイポイドギヤにより構成される従助ギヤとを介して車輪に伝達する電動パワーステアリング装置において、その

従動ギャは合成樹脂材により成形され、その成形された 従助ギヤの蟻酸法による相対粘度は100以上、300 以下とされていることを特徴とする。本件第2発明の構 成によれば、電動アクチュエータの回転を伝達する従動 ギヤを合成樹脂材製とすることで軽量化および低騒音化 を図ることができ、且つ、その合成樹脂材により成形さ れた従動ギヤの蟻酸法による相対粘度を100以上とす ることで従動ギヤの歯元強度を向上でき、その相対粘度 を300以下とすることで成形性を確保できる。本件第 2発明においては、合成樹脂材製従動ギヤの相対粘度を 10 従来よりも大きな100以上の値とすることで従助ギヤ の歯元強度を増大させ、これにより疲労強度、バックラ ッシ増加特性も向上させた。また、本件第2発明では合 成樹脂材製従助ギヤの相対粘度を300以下とすること で成形性を確保できる。

【0010】本件第2発明における前配合成樹脂材に強 化繊維が充填され、その強化繊維の合成樹脂材に対する 充填割合は5重量%以上、60重量%以下とされている のが好ましい。本件第2発明においては、その強化繊維 の充填により合成樹脂材の吸水や熱による寸法変化を防 止して従動ギヤの寸法安定性を向上でき、さらに、従動 ギヤの強度低下を防止できる。その強化繊維の合成樹脂 材に対する充填割合を5重量%以上とすることで、その 合成樹脂材中に強化繊維を均一に分散させることができ る。その強化繊維の合成樹脂材に対する充填割合を60 重量%以下とするととで成形性の確保ができる。なお、 この場合は駆動ギヤを摩耗防止のため熱処理して硬化さ せるのが好ましい。

【0011】本件第2発明における従動ギヤを成形する 合成樹脂材は無垢材であってもよい。これにより、その 従助ギヤに噛み合う駆動ギヤの摩耗を、その駆動ギヤを 熱処理することなく防止できる。

【0012】本件第2発明における従動ギヤは金属製ス リーブに一体化され、その従助ギヤは、その金属製スリ ーブが挿入された状態の成形型内に合成樹脂材が注入さ れることにより成形され、その金属製スリーブにおける 従動ギヤとの接合部に、その従動ギヤの歯列が沿う円と 同心の円に沿う歯列が形成され、その従動ギヤを構成す る合成樹脂材が、その金属製スリーブに形成された歯の 間の凹部内に充填されることで、その従動ギヤと金属製 スリーブとの軸中心の相対回転変位が阻止され、そのス リーブにおける歯のモジュールは従動ギヤの歯のモジュ ールよりも小さくされるのが好ましい。そのスリーブの 外周における歯のモジュールが従動ギヤの歯のモジュー ルよりも小さくされることで、電動アクチュエータの回 転力を従動ギヤの歯で受けると同時にスリーブの歯でも 受けることができる。この場合、その従動ギヤを構成す る合成樹脂材が、その金属製スリーブに形成された凹部 内に充填されることで、その従助ギヤと金属製スリーブ ける凹部の開口の最小幅は1mm以上、4mm以下とさ れ、その金属製スリーブにおける凹部の深さ寸法は4 m m以下とされているのが好ましい。これにより合成樹脂 材製の従助ギヤと金属製スリーブとを一体化し、その金 属製スリーブを介して従動ギヤを回転体の外周に圧入し たりキー等を介して強固に固定することが可能になる。 その凹部の開口寸法の最小幅が1mm以上とされること で、成形時における合成樹脂材の流動性を確保して凹部 内に確実に合成樹脂材を充填でき、その凹部の開口寸法 の最小幅と深さ寸法が4mm以下とされることで、ボイ ド発生を防止して強度低下を阻止できる。さらに、その 従動ギヤの歯底と金属製スリーブの歯頂との距離が2m m以上、4 mm以下とされているのが好ましい。その従 動ギヤの歯底と金属製スリーブの歯頂との距離が2mm 以上とされることで、従助ギヤの強度と耐久寿命を確保 でき、その距離が4mm以下とされることでボイド発生 を防止して強度低下を阻止できる。

【0013】本件各発明におけるウォームホイールおよ び従動ギャは合成樹脂材から射出成形されるのが好まし い。射出成形することで成形コストを低減できる。その 射出成形のための成形型のゲートはフィルムゲートとさ れるのが好ましい。これにより、その成形型のキャビテ ィ内に射出される合成樹脂材の相対粘度が大きくても、 そのキャビティ内に合成樹脂材を均一に充填して成形性 の低下を防止できる。

【0014】本件各発明におけるウォームホイールおよ び従動ギヤを整形する合成樹脂材はナイロン系合成樹脂 材であるのが好ましい。髙粘度ナイロンにおいては、材 料自身の引っ張り強度や曲げ強度等の初期強度は、通常 粘度の合成樹脂材とかわりないが、高粘度ナイロン製ウ ォームホイールおよび従動ギヤでは歯元強度が高くな り、粘度が高くなっても吸水や熱劣化に関する性能が低 下することはない。また、ナイロン系合成樹脂材は相対 粘度が高くても成形性に優れると共に長寿命化を図れ る。

[0015]

【発明の実施の形態】図1に示す第1実施形態の車両用 電動パワーステアリング装置1は、ステアリングホイー ル2の操舵により発生する操舵トルクを、ステアリング シャフト3によりピニオン4に伝達することで、そのピ ニオン4に噛み合うラック5を移動させる。そのラック 5の動きがタイロッドやナックルアーム等(図示省略) を介して車輪6に伝達されることで舵角が変化する。 【0016】そのステアリングシャフト3により伝達さ れる操舵トルクに応じた操舵補助力を付与するため、そ の操舵トルクを検出するトルクセンサ7と、その検出さ れた操舵トルクに応じ駆動されるモータ(電動アクチュ エータ)8と、そのモータ8により駆動される駆動シャ フト50の外周に設けられる金属製ウォーム9と、その との相対回転変位が阻止され、その金属製スリーブにお 50 ウォーム9に噛み合うと共にステアリングシャフト3に

取り付けられるウォームホイール10とが設けられてい る。そのモータ8の回転をウォーム9およびウォームホ イール10を介してステアリングシャフト3から車輪6 に伝達することで操舵補助力を付与できる。 図2 に示す ように、ハウジング21に取り付けられるモータ8によ り駆動される駆動シャフト50は、そのハウジング21 により軸受62、63を介して支持される。

【0017】そのステアリングシャフト3は、ステアリ ングホイール2に連結される第1シャフト3aと、この 第1シャフト3aにピン22により連結される筒状の第 10 2シャフト3bと、この第2シャフト3bの外周にブッ シュ25を介して相対回転可能に嵌め合わされる筒状の 第3シャフト3cとに分割されている。各シャフト3 a、3b、3cの中心に沿って弾性部材としてトーショ ンバー23が挿入されている。そのトーションバー23 の一端は第1シャフト3aと第2シャフト3bとに前記 ピン22により連結され、他端はピン24により第3シ ャフト3 c に連結されている。これにより、その第2シ ャフト3 b と第3シャフト3 c とは操舵トルクに応じて 弾性的に相対回転可能とされている。

【0018】その第2シャフト3bは、そのハウジング 21に圧入されたステアリングコラム30によりブッシ ュ31を介して支持される。その第3シャフト3cは、 ハウジング21により軸受26、27を介して支持され る。その第3シャフト3cの外周に嵌め合わされる金属 製スリーブ11の外周に、上記ウォームホイール10が 一体化されている。そのスリーブ11は第3シャフト3 cに、圧入されたり、キー等を介して強固に固定され る。なお、過大なトルクが作用した場合にウォームホイ ール10とステアリングシャフト3とが相対回転するよ ろに、トルクリミッター機構がスリーブ11と第3シャ フト3cとの間に設けられてもよい。

【0019】そのトルクセンサ7は、第2シャフト3b に固定される磁性材製の第1検出リング36と、第3シ ャフト3 c に固定される磁性材製の第2検出リング37 と、両検出リング36、37の対向間を覆う検出コイル 33とを有する。第1検出リング36の端面に周方向に 沿って設けられる複数の歯36aと、第2検出リング3 7の端面に周方向に沿って設けられる複数の歯37aと の対向面積が、第2シャフト3bと第3シャフト3cの 操舵トルクに応じた弾性的な相対回転に応じて変化し、 その変化に対応して検出コイル33の発生磁束に対する 磁気抵抗が変化することから、その検出コイル33の出 力に基づき操舵トルクが検出できる。このトルクセンサ 7は公知の構成のものを用いることができる。その検出 された操舵トルクに対応した信号に応じて上記モータ8 が駆動され、このモータ8の回転はウォーム9、ウォー ムホイール10を介してステアリングシャフト3に伝達 される。

ームホイール10は合成樹脂材製とされ、射出成形工程 を経て成形されている。その成形されたウォームホイー ル10の相対粘度(VR)は蟻酸法により測定した値が 100以上、300以下とされている。その合成樹脂材 は、本実施形態では例えばPA(ポリアミド)6、PA 66、PA46、PA12、PA11、PPA (ポリパ ラバン酸)、PA6T、PA6・6Tのような髙粘度の ナイロン系合成樹脂材とされ、他の材料は何も充填され ていない無垢材とされている。

【0021】そのウォームホイール10の相対粘度が大 きくなると、原料となる合成樹脂製ペレットの粘度も大 きくなる。そうすると、そのペレットを溶融した溶液の 粘度が大きくなるので、その溶液を成形型のキャビティ 内に射出してウォームホイール10を成形する際の成形 性が低下する。そのため本実施形態では、図3に示すよ うに、ウォームホイール10の成形型90のゲート90 aはフィルムゲートとされている。これにより、その相 対粘度が大きくても、キャビティ90b内に材料を均一 に充填できるようにしている。なお、材料をキャビティ 90b内に均一に充填するためにゲート90aの肉厚t は2.5mm以上とするのが好ましく、ランナー90c の長さしは短い程に好ましいが金型剛性を確保する必要 があることから40mm以上50mm以下とするのが好 ましく、そのランナー90cの入口径D1は材料の流動 抵抗低減のために4mm以上とすると共に材料射出ノズ ルの径 (通常3 mm) との段差による抵抗低減のために 6mm以下とするのが好ましく、そのランナー90cの 出口径D2は材料の流動抵抗低減のために13mm以上 として最大径はゲート90aの直径に等しくしてもよ

【0022】その射出成形に際して、上記スリープ11 が挿入された状態の成形型90内に合成樹脂材が注入さ れることでウォームホイール10は成形され、その成形 後にゲート90aやランナー90cに充填された材料の 除去やウォームホイール10の歯の仕上げ等を機械加工 により行っている。そのスリーブ11におけるウォーム ホイール10との接合部である外周に、そのウォームホ イール10の歯列が沿う円と同心の円に沿う歯列が形成 されている。そのスリーブ11における各歯の間の凹部 11a内にウォームホイール10を構成する合成樹脂材 が充填されることで、そのウォームホイール10とスリ ーブ11との軸中心の相対回転変位と径方向相対変位と が阻止される。また、そのウォームホイール10がスリ ーブ11の両端面を抱き込むように成形されることで、 ウォームホイール10とスリーブ11との軸方向相対変 位が阻止される。そのスリーブ11の凹部11aの開口 における最小幅、すなわちスリーブ11の外周における 各歯の隣接する歯との歯頂での周方向相対距離は、lm m以上、4mm以下とされ、また、その凹部11aの深 【0020】そのモータ8の回転の減速ギヤであるウォ 50 さ寸法は4mm以下とされている。その凹部11aの開 □の最小幅が1 mm以上とされることで、成形時におけ る合成樹脂材の流動性を確保して凹部 1 1 a 内に確実に 合成樹脂材を充填でき、その凹部 1 1 a の開口の最小幅 と深さ寸法が4mm以下とされることで、ボイド発生を 防止して強度低下を阻止できる。なお、その凹部11a の形状は特に限定されず、例えば軸方向視で半径0.5 mm以上の半円形内面を有するものや、スリープ11の 外周における歯がインボリュート歯形を有するスパーギ ヤ状とされるものや、ピッチ1mm以上のローレット状 とすることができる。さらに、そのスリーブ11の外周 10 における歯のモジュールはウォームホイール10の歯の モジュールよりも小さくされるのが好ましく、これによ り、モータ8の回転力をウォームホイール10の歯で受 けると同時にスリーブ11の歯でも受けることができ る。

【0023】上記第1実施形態の構成によれば、モータ 8の回転を伝達するウォームホイール10を合成樹脂材 製とすることで軽量化および低騒音化を図ることがで き、且つ、そのウォームホイールの相対粘度を100以 上とすることでウォームホイールの歯元強度、疲労強 度、バックラッシ増加特性を向上でき、その相対粘度を 300以下とすることで成形性を確保できる。また、高 粘度ナイロン製のウォームホイールは歯元強度が高く、 粘度が高くなっても吸水や熱劣化に関する性能が低下す ることはない。そのウォームホイール10を合成樹脂材 から射出成形することで成形コストを低減できる。その 合成樹脂材は無垢材であるので、ウォーム9を熱処理す ることなくウォーム9の摩耗を防止できる。

【0024】図4に示す第2実施形態の車両用電動パワ ーステアリング装置101は、ステアリングホイール1 02の操舵により発生する操舵トルクを、ステアリング シャフト103によりピニオン104に伝達すること で、そのピニオン104に噛み合うラック105を移動 させる。そのラック105の動きがタイロッドやナック ルアーム等(図示省略)を介して車輪(図示省略)に伝 達されることで舵角が変化する。

【0025】そのステアリングシャフト103により伝 違される操舵トルクに応じた操舵補助力を付与するた め、その操舵トルクを検出するトルクセンサが、そのラ ック105を覆うラックハウジング121に一体化され 40 たセンサハウジング122に内蔵されている。そのトル クセンサは上記第1実施形態と同様の公知の構成のもの を用いることができる。その検出された操舵トルクに対 応した信号に応じて駆動されるモータ(電動アクチュエ ータ) 108が、ラックハウジング121に取り付けら れたモータホルダ123に取り付けられている。

【0026】そのモータ108の回転をラック105に 伝達する回転伝達機構150が設けられている。その回 転伝達機構150は、そのモータ108により駆動され 介して支持される駆動シャフト151と、その駆動シャ フト151に一体化される金属製駆動側ベベルギヤ(駆 動ギヤ) 152と、その駆動側ベベルギヤ152に噛み 合う従動側ベベルギヤ(従動ギヤ)153と、その従動 側ベベルギヤ153に金属製スリーブ154を介して同 行回転可能に挿入されると共にラックハウジング121 によりベアリング155を介して支持されているボール ナット156と、そのボールナット156に噛み合うよ うにラック105の外周に一体的に設けられているボー ルスクリュー157とを有する。これにより、そのモー タ108の回転を駆動側ベベルギヤ152および従動側 ベベルギヤ153を介してボールナット156に伝達 し、このボールナット156の回転をボールスクリュー 157によりラック105の軸方向変位に変換し、車輪 に伝達することで操舵補助力を付与できる。そのスリー ブ154はボールナット156に、圧入されたり、キー 等を介して強固に固定される。

【0027】そのモータ108の回転の減速ギヤである 従動側ベベルギヤ153は合成樹脂材製とされ、射出成 形工程を経て成形されている。その成形された従動側べ ベルギヤ153の蟻酸法による相対粘度(VR)は、1 00以上、300以下とされている。その合成樹脂材 は、本実施形態では例えばPA(ポリアミド)6、PA 66、PA46、PA12、PA11、PPA(ポリパ ラバン酸)、PA6T、PA6・6Tのような高粘度の ナイロン系合成樹脂材とされる。

【0028】その従動側ベベルギヤ153を構成する合 成樹脂材に強化繊維が充填されている。その強化繊維の 合成樹脂材に対する充填割合は5重量%以上、60重量 %以下とされる。その強化繊維として本実施形態ではガ ラス繊維が充填される。なお、その強化繊維はガラス繊 維に限定されず、例えばカーボン繊維、チタン酸カリウ ムウィスカーやアラミド繊維等を充填してもよい。

【0029】その射出成形に際して、図5に示すよう に、上記スリーブ154が挿入された状態の成形型19 0内に合成樹脂材が注入されることで、従動側ベベルギ ヤ153が成形されると共にスリーブ154に一体化さ れる。その成形後にゲート190aやランナー190c に充填された材料の除去や従動側ベベルギヤ153の歯 の仕上げ等を機械加工により行っている。

【0030】図6の(1)、(2)に示すように、その スリーブ154は、円筒状の周壁154aを有し、この 周壁154aの一端側が従動側ベベルギヤ153の中心 孔に挿入状態となる。その周壁154aの他端から径方 向外方に突出する張出部154bと、この張出部154 bの外周側から周壁154aの一端側に向かい突出する 環状突出部154cとを有する。その環状突出部154 cは従動側ベベルギヤ153との接合部とされ、ここに 複数の歯154dにより構成される歯列が、従動側べべ ると共にモータホルダ123によりベアリング124を 50 ルギヤ153の歯153aにより構成される歯列が沿う

円と同心の円に沿うように形成されている。そのスリーブ154における各歯154dの間の凹部154e内に従助側ベベルギヤ153を構成する合成樹脂材が充填されることで、その従助側ベベルギヤ153とスリーブ154との軸中心の相対回転変位が阻止される。また、その周壁154aの外周と環状突出部154cの内周との間が円環状凹部154fとされ、その円環状凹部154fに従助側ベベルギヤ153を構成する合成樹脂材が充填されることで、従助側ベベルギヤ153とスリーブ154との径方向相対変位が阻止される。その環状突出部154との外端部154cが限出部154bよりも径方向外方に突出するものとされている。その外端部154cが表現されることで、従助側ベベルギヤ153が成形されることで、従助側ベベルギヤ153とスリーブ154cの軸方向相対変位が阻止される。

【0031】そのスリーブ154の各歯154dの間に おける凹部 154 e の開口の最小幅W1、すなわちスリ ーブ154の外周の各歯154dの隣接する歯との歯頂 での周方向距離は、1mm以上、4mm以下とされ、ま た、その凹部154eの深さ寸法W2は4mm以下とさ れている。なお、その凹部154eの形状は特に限定さ れず、例えば軸方向視で半径0.5mm以上の半円形内 面を有するものや、歯154dが従動側ベベルギヤ15 3と同様の歯形を有するものや、ピッチ1mm以上のロ ーレット状とすることができる。さらに、そのスリーブ 154の外周における歯154dのモジュールは従動側 ベベルギヤ153の歯のモジュールよりも小さくされ、 これにより、モータ108の回転力を従動側ベベルギヤ 153の歯で受けると同時にスリーブ154の歯154 dでも受けることができる。そのスリーブ154の円環 状凹部154fの開口の最小幅W3、すなわち周壁15 4aの外周と環状突出部154cの内周との距離は、1 mm以上、4mm以下とされる。その円環状凹部154 fの深さ寸法W4は1mm以上、4mm以下とされる。 その張出部154bの外周と環状突出部154cの外端 部154c′の外周との距離W5は1mm以上、4mm 以下とされる。その張出部154bの外周の軸方向距離 W6は1mm以上、4mm以下とされる。その環状突出 部154cの外端部154c′における軸を含む断面の 外周は半円に沿うものとされ、その半円の直径₩7は1 mm以上、4mm以下とされる。上記寸法♥1、♥3~ W7が1mm以上とされることで、成形時における合成 樹脂材の流動性を確保して確実に合成樹脂材を充填でき る。また、上記寸法W1~W7が4mm以下とされると とで、ボイド発生を防止して強度低下を阻止できる。そ の従動側ベベルギヤ153の歯底とスリーブ154の歯 頂との距離W8は2mm以上、4mm以下とされてい る。その距離W8が2mm以上とされることで、従動側 ベベルギヤ153の強度と耐久寿命を確保でき、4mm 以下とされることでボイド発生を防止して強度低下を阻 50

止できる。

【0032】上記第2実施形態の構成によれば、モータ 108の回転を伝達する従動側ベベルギヤ153を合成 樹脂材製とすることで軽量化および低騒音化を図ること ができる。その合成樹脂材製従動側ベベルギヤ153の 相対粘度を従来よりも大きな100以上の値とすること で歯元強度を増大させ、これにより疲労強度、バックラ ッシ増加特性も向上させることができる。また、その合 成樹脂材製従助ベベルギヤ153の相対粘度を300以 下とすることで成形性を確保できる。その合成樹脂材に 強化繊維を充填することで従動側ベベルギヤ153の強 度低下を防止でき、合成樹脂材の吸水や熱による寸法変 化を防止して寸法安定性を向上できる。その強化繊維の 合成樹脂材に対する充填割合を5重量%以上とすること で、その合成樹脂材中に強化繊維を均一に分散させると とができる。その強化繊維の合成樹脂材に対する充填割 合を60重量%以下とすることで、過剰な添加による不 具合がなく、成形性の確保ができる。その強化繊維の合 成樹脂材に対する充填割合は、10重量%以上、30重 量%以下とするのがより好ましい。また、高粘度ナイロ ン製のウォームホイールは歯元強度が高く、粘度が高く なっても吸水や熱劣化に関する性能が低下することはな い。その従動側ベベルギヤ153を合成樹脂材から射出 成形することで成形コストを低減できる。なお、その駆 動側ベベルギヤ152の歯は摩耗を防止する上では熱処 理して硬化させるのが好ましい。

【0033】本発明は上記各実施形態に限定されない。 例えば、第1実施形態におけるウォームホイールの材料 である合成樹脂材に強化繊維を5重量%以上、10重量 %未満充填してもよく、強化繊維の充填により、その合 成樹脂材の吸水や熱による寸法変化を防止して寸法安定 性を向上できる。その強化繊維としては、そのウォーム ホイールに噛み合うウォームの摩耗を防止する上ではチ タン酸カリウムウィスカーやアラミド繊維等とするのが 好ましい。また、上記第2実施形態における従動ギヤを 構成する合成樹脂材を無垢材としてもよい。その第2実 施形態においてベベルギヤに代えてハイポイドギヤを駆 動ギヤおよび従動ギヤとして用いてもよい。また、本件 第1発明におけるウォームホイール、第2発明における 従助ギヤの材料として、ナイロン系以外のPPS(ポリ フェニレンスルフィド)、PES (ポリエーテルスルホ ン)、POM (ポリアセタール) 等の熱可塑性合成樹脂 材を用いてもよい。

[0034]

【実施例1】上記第1実施形態のウォームホイールの歯元強度試験と疲労強度試験と耐久試験とを行った。そのウォームホイールをPA66の無垢材から射出成形し、蟻酸法による相対粘度を50、90としたものを比較例a、bとし、140、180、200としたものを実施例c、d、eとした。その歯元強度試験は、ウォームホ

イールをロックした状態でウォームにトルクを付加し、 そのウォームホイールの歯が破損した時のウォームに付 加したトルクをウォームホイールの歯元強度として測定 した。その疲労強度試験は、車輪側から一定の負荷を作 用させた状態で、ステアリングホイールを一定回転角度 で往復回転させ、そのウォームホイールの歯が破損した 時の往復回転数を測定した。その耐久試験は、車輪側か ら一定の負荷を作用させた状態で、ステアリングホイー* *ルを一定回転角度で一定回数だけ往復回転させ、ウォー ムホイールの歯の摩耗量に対応する値としてウォームホ イールの歯とウォームの歯との間のバックラッシ量を測 定した。以下の表1に各試験結果を示す。なお、各測定 値は比較例aの値を1として、その比較例aの値に対す る比率で表している。

[0035]

【表1】

	比 較 例		実	施	例
	а	b	С	d	е
歯 元 強 度	1	1. 73	2. 09	2. 73	3. 00
往復回転数	1	3. 3	5. 7	9. 3	13. 2超
バックラッシ量	1	0. 9	0. 72	0. 51	0. 2

成樹脂製ウォームホイールの強度向上、長寿命化、バッ クラッシ増加特性の向上を図れることを確認できる。

[0037]

【実施例2】上記第2実施形態の従動側ベベルギヤの歯 元強度試験を行った。その従動側ベベルギヤを蟻酸法に よる相対粘度が180のPA66の無垢材から射出成形 したものを実施例、蟻酸法による相対粘度が60のPA 66の無垢材から射出成形したものを比較例とした。そ の歯元強度試験は、従動側ベベルギヤをロックした状態 で駆動側ベベルギヤにトルクを付加し、その従動側ベベ 30 ルギヤの歯が破損した時の駆動側ベベルギヤに付加した トルクを従動側ベベルギヤの歯元強度として測定した。 その結果、比較例のトルクは35N·mであり、実施例 のトルクは51N·mであった。上記実施例2から本件 第2発明によれば合成樹脂製駆動側ベベルギヤの強度向 上を図れることを確認できる。

[0038]

【発明の効果】本発明によれば、操舵補助力発生用電動 アクチュエータの回転を伝達する合成樹脂製のウォーム ホイール、ベベルギヤ、ハイポイドギヤの強度を向上 し、その電動アクチュエータの髙出力化を可能にし、そ の従動ギヤを小径化して省スペース化を図ることがで き、さらに吸水や熱劣化に関する性能の低下を防止して

[OO36]上記実施例1から本件第1発明によれば合 20 長寿命化を図ることができる電動パワーステアリング装 置を提供できる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1実施形態の電動パワーステアリン グ装置の断面図

【図2】図1の I I - I I 線断面図

【図3】本発明の第1実施形態のウォームホイールの成 形型の構成説明図

【図4】本発明の第2実施形態の電動パワーステアリン グ装置の断面図

【図5】本発明の第2実施形態の従動側ベベルギヤの成 形型の構成説明図

【図6】本発明の第2実施形態の電動パワーステアリン グ装置における(1)は従動側ベベルギヤとスリーブの 断面図、(2)はスリーブの部分平面図

【符号の説明】

6 車輪

8、108 モータ

9 ウォーム

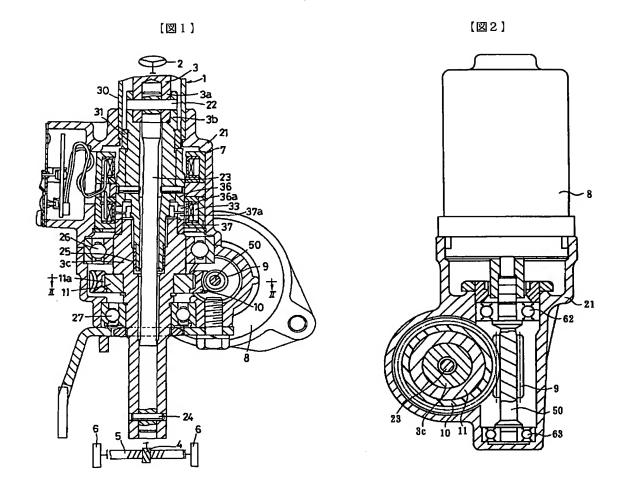
10 ウォームホイール

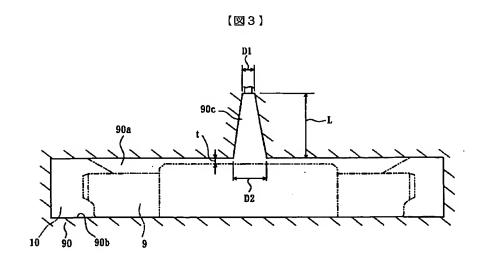
40 11 スリーブ

152 駆動側ベベルギヤ

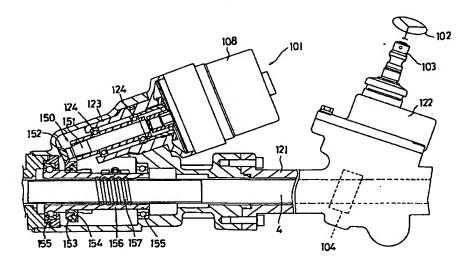
153 従動側ベベルギヤ

154 スリーブ

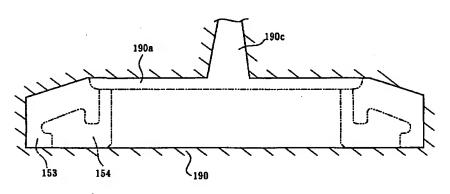




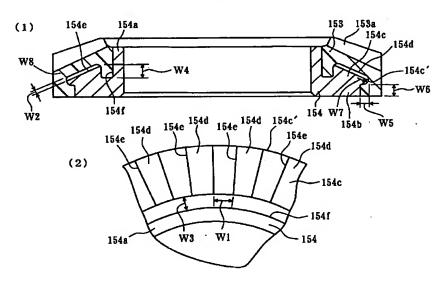
【図4】



【図5】



【図6】



フロントページの続き

(51)Int.Cl.' 識別記号 F16H 55/17 // C08L 77:00 F I F 1 6 H 55/17 C 0 8 L 77:00 テーマコード(参考)

Fターム(参考) 3D033 CA04

33009 DA16 DA17 EA16 EA19 EA23 EA32 EB06 FA08 33030 BA02 BA03 BB16 BC08 CA10 4F072 AA02 AB09 AD44 AG04 AH05

AK04 AK15 AL16